(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-286494

(43)公開日 平成11年(1999)10月19日

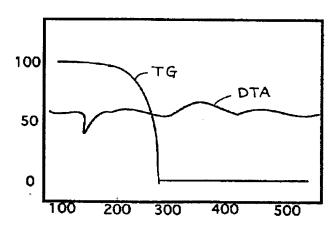
(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	FΙ
C07F 7/28		C 0 7 F 7/28 B
C 2 3 C 16/40		C 2 3 C 16/40
H 0 1 B 3/00		H 0 1 B 3/00 F
3/12	303	3/12 3 0 3
		審査請求 未請求 請求項の数8 OL (全 24 頁)
(21) 出願番号	特願平10-59581	(71) 出願人 000006264
		三菱マテリアル株式会社
(22)出願日	平成10年(1998) 3月11日	東京都千代田区大手町1丁目5番1号
		(72)発明者 齋 篤
(31)優先権主張番号	特願平10-27241	埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱
(32)優先日	平10(1998) 2月9日	マテリアル株式会社総合研究所内
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者 橘 泰何
(31)優先権主張番号	特願平10-27243	埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱
(32) 優先日	平10(1998) 2月9日	マテリアル株式会社総合研究所内
(33)優先権主張国	日本(JP)	(72)発明者 内田 寛人
		埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱
		マテリアル株式会社総合研究所内
		(74)代理人 弁理士 広瀬 章一
		最終頁に続く
		「成本子具 くこれた へ

(54) 【発明の名称】 MOCVDに適した新規有機チタン化合物

(57)【要約】

【課題】 有機溶媒中における溶解度が高く、溶液状態で安定であって、低温で安定に気化し、気化状態で安定で、MOCVD法の原料として用いた場合に、固体原料供給法と液体原料供給法のいずれでも、低温から高温にかけての広い温度範囲で段差被覆性に優れた、組成制御の容易な誘電体薄膜を、非常に大きな成膜速度で形成することができる、有機チタン化合物を提供する。

【解決手段】 ビス(ジピバロイルメタナト)ージイソプトキシチタンまたはビス(ジピバロイルメタナト)ージー(2,2ージメチルー1-プロポキシ)チタンを、そのまま、または有機溶媒(例、テトラヒドロフラン)に溶解させて、MOCVD法の原料として使用すると、成膜時間および溶液濃度(液体供給法)に比例した膜厚で、微細組織の誘電体薄膜が形成される。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 一般式: Ti(DPM)2(OR)2で示さ れ、DPMはジピバロイルメタンを意味し、Rはイソブ チル基またはネオペンチル基である、新規有機チタン化 合物。

【請求項2】 請求項1の有機チタン化合物を有機溶媒 に溶解した溶液からなる、MOCVD用原料溶液。

【請求項3】 有機溶媒が、環式もしくは非環式アルカ ン、環式もしくは非環式モノもしくはジエーテル、アル コキシアルコール、ジオール、エステル、ならびに置換 10 もしくは非置換ピリジンよりなる群から選ばれた1種ま たは2種以上である、請求項1または2記載の原料溶 液。

【請求項4】 有機溶媒が炭素数5~8の環式もしくは 非環式アルカン、ジオキサン、炭素数3~12の非環式ジ エーテル、非置換もしくは低級アルキル置換テトラヒド ロフラン、炭素数5~12のモノもしくはジ分岐アルキル エーテル、炭素数3~12のアルコキシアルコール、炭素 数 $2\sim4$ のジオール、アルキル基の炭素数が $1\sim5$ の酢 酸またはアセト酢酸アルキルエステル、ならびにピリジ 20 ンおよび低級アルキル置換ピリジンよりなる群から選ば れた1種または2種以上である、請求項3記載の原料溶

【請求項5】 有機溶媒がモノもしくはジメチル置換テ トラヒドロフランである、請求項4記載の原料溶液。

【請求項6】 Ti供給源として請求項2ないし5のいず れか1項に記載の原料溶液を使用することを特徴とす る、MOCVDによるチタン酸塩系薄膜の形成方法。

請求項6記載の方法により基板上に成膜 【請求項7】 されたチタン酸系薄膜。

【請求項8】 請求項6記載の方法により基板上に成膜 されたチタン酸バリウムストロンチウム薄膜。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、Tiを含む金属酸化 物の薄膜を、有機金属化学蒸着(MOCVD)法により 形成する際のTi原料として有用な、新規な有機チタン化 合物と、この化合物を含有するMOCVD法用の原料溶 液およびこの原料溶液を用いたチタン酸系誘電体薄膜の 成膜方法に関する。Tiを含む金属酸化物の薄膜は、誘電 40 体薄膜として有用である他、半導体膜、光学薄膜、表面 強化膜、薄膜触媒等としても利用可能である。

[0002]

【従来の技術】DRAMの集積度が急ピッチで増大する につれて、キャパシタとして用いられる誘電体薄膜は、 従来のSiO2では対応が難しくなりつつあり、より誘電率 の高い複合酸化物系の誘電体材料の使用が検討されてい る。かかる誘電体材料の例としては、チタン酸鉛(P T)、チタン酸ジルコン酸鉛(PZT)、チタン酸ジル

ム (ST)、チタン酸バリウム (BT)、チタン酸バリ ウムストロンチウム (BST) などのチタンを含有する 複合酸化物が挙げられる。中でも、誘電特性の点からは BSTが最も優れている。

【0003】このような複合酸化物系誘電体膜薄膜につ いては、金属アルコキシド原料を用いてスピンコートで 基板上に成膜するゾルゲル法がこれまで盛んに研究され てきた。ゾルゲル法は、塗布された金属成分が気化せず に全量が膜となるため、膜の組成制御は容易である。し かし、DRAMのキャパシタ用電極は段差があり、集積 度が高くなるほど段差が大きく、かつ複雑になるので、 スピンコート法では基板となる電極上に均一に誘電体薄 膜を形成することが難しい。

【0004】そのため、ここ数年は、デバイスの高集積 化を見越して、段差被覆性(=ステップカバレッジ性、 段差のある複雑形状の表面への付き回り性)に優れたM OCVD法による誘電体薄膜の成膜研究が活発化してき た。原料の有機金属化合物としては、ジピバロイルメタ ン(DPM)などのβージケトン化合物を配位子とする 有機金属錯体や金属アルコキシドが一般に使用される。 Ti、Zr、Taなどの金属の原料にはアルコキシドとβージ ケトン錯体の両方が使用され、SrやBaの原料としては主 $に\beta$ ージケトン錯体が使用される。

【0005】MOCVD法は、金属原料を減圧下に加熱 して気化させ、その蒸気を成膜室に輸送し、これを基板 上で熱分解させ、生成した金属酸化物を基板上に付着さ せる方法である。上述したような複合酸化物型の薄膜の 場合、原料の有機金属化合物を2種類以上使用する必要 があり、化合物ごとに気化性が異なるので、成膜室への 原料化合物の供給量の制御、即ち、膜組成の制御がMO CVD法では非常に重要となる。

【0006】MOCVD法による誘電体薄膜の形成にお いて、当初は、原料の有機金属化合物をそのまま加熱し て気化させ、発生した蒸気を成膜室に送って成膜させて いた。しかし、原料の有機金属化合物、特にMOCVD 法に推奨されているDPM錯体は、安定性や気化性が悪 く、使用中に気化性が低下したり、或いは気化性を高め るために加熱温度を上げると、原料化合物の蒸気が成膜 室に達する前に熱分解することがある。そのため、原料 を成膜室に安定して輸送することが困難であり、高価な 原料が1回の成膜ごとに使い捨てになり、また膜の組成 制御が困難で、良好な誘電特性を持つ薄膜を安定して成 膜できないという問題があった。

【0007】この点を解決するため、原料の有機金属化 合物を有機溶媒に溶解した原料溶液を液体状態で成膜室 の前に配置した気化室に供給し、この気化室で気化した 蒸気を成膜室に送って成膜を行う液体原料供給法が開発 された。溶液状態であると特にDPM錯体が安定である ため、原料を繰り返して使用することが可能になり、ま コン酸ランタン鉛(PLZT)、チタン酸ストロンチウ 50 た気化のための加熱温度も下がるため、成膜室に達する

前での熱分解を避けることができ、膜の組成制御性が向上すると言われている。

【0008】MOCVD原料となる有機チタン化合物として、特開平5-271253号公報には、ビス(ジピバロイルメタナト)ージアルコキシチタン錯体 [Ti (DPM)2 (OR)2、Rは低級アルキル基]が一般的に開示されているが、具体的な実施例としてはRがイソプロピル基であるビス(ジピバロイルメタナト)ージイソプロボキシチタン [Ti (DPM)2 (O-i-Pr)2]が示されているだけである。また、特開平9-40683号公報には、液体原料供給法に適した有機チタン化合物として、ビス(ジピバロイルメタナト)ージーtertープトキシチタン [Ti (DPM)2 (O-t-Bu)2]が開示されている。

[0009]

【発明が解決しようとする課題】しかし、液体原料供給法では、有機溶媒中の原料有機金属化合物の溶解度が低いと、低濃度の溶液を使用せざるをえないため、成膜速度が著しく低下し、成膜の非効率化を招く。また、飽和濃度に近い濃度で使用すると、液体状態で供給中に溶媒の蒸発等により飽和濃度を超えてしまい、原料化合物の20沈殿が起こって、原料溶液濃度が変化し、得られる膜の組成が変動し、膜の組成制御が困難となる。さらに、原料の有機金属化合物によっては、溶液状態で他の原料有機金属化合物および/または溶媒と反応性があり、気化性が低下して、やはり膜の組成制御が困難になることがある。原料の気化性が低下すると、膜の組成制御が困難となるだけでなく、気化器内部での残留物や、配管・ノズル内の付着物が増加し、詰まりも起こり易くなる。

【0010】従って、原料有機金属化合物としては、有機溶媒中における溶解度が高く、かつ安定に気化し、気化状態で安定で、気化の前後に他の原料や溶媒と反応しないことが求められる。また、低温で気化し、低温から高温にかけての広い温度範囲で段差被覆性に優れた薄膜を形成できることもMOCVD法による成膜にとって重要である。

【0012】例えば、従来のチタン原料のうち、チタンアルコキシド類(例、チタンイソプロポキシド)は、Ba (DPM)2やSr (DPM)2と反応性があるので、気化特性が著しく劣化するという問題がある。DPM錯体であるTiO(DP 50

M)2 は、二~三量体で存在する傾向があるため、気化性が低いという問題がある。

【0013】また、前述したように、チタンアルコキシドDPM錯体を使用することも知られている。これまで提案されたこの種の錯体のうち、アルコキシ基がイソプロピルである[Ti (DPM)2 (O-i-Pr)2] は、気化温度が低いという利点はあるが、やはり多量体化し易く、それにより気化特性が劣化し、成膜速度が著しく遅くなるという問題がある。アルコキシド基がn-ブトキシ基である[Ti (DPM)2 (O-n-Bu)2] もこれと同じ問題がある。アルコキシ基がt-ブトキシ基である[Ti (DPM)2 (O-t-Bu)2]は、溶液中でのBa (DPM)2 やSr (DPM)2 との反応性は低いが、有機溶媒中の溶解度が低いため成膜速度がやはり遅くなる。

【0014】本発明は、有機溶媒中における溶解度が高く、低温で安定に気化し、かつ気化状態で安定であって、MOCVD法の原料として用いた場合に、固体原料供給法と液体原料供給法のいずれでも、低温から高温にかけての広い温度範囲で段差被覆性に優れた、組成制御の容易な誘電体薄膜を、非常に大きな成膜速度で形成することができる、有機チタン化合物を提供することを課題とする。

[0015]

料の有機金属化合物によっては、溶液状態で他の原料有機金属化合物および/または溶媒と反応性があり、気化性が低下して、やはり膜の組成制御が困難になることがある。原料の気化性が低下すると、膜の組成制御が困難となるだけでなく、気化器内部での残留物や、配管・ノズル内の付着物が増加し、詰まりも起こり易くなる。 【0010】従って、原料有機金属化合物としては、有機溶媒中における溶解度が高く、かつ安定に気化し、気 30 化状態で安定で、気化の前後に他の原料や溶媒と反応し 【課題を解決するための手段】本発明者らは、アルコキシドDPM錯体により、またはまたはネオペンチルオキシ基(=2,2-ジメチルプロピル基)である、新規有機チタン化合物である。

【0016】また、本発明によれば、この有機チタン化合物を有機溶媒に溶解してなるMOCVD用原料溶液およびこの原料溶液をTi供給源とするMOCVD法によるチタン酸系誘電体薄膜の成膜方法も提供される。

[0017]

【発明の実施の形態】本発明に係る一般式: $Ti(DPM)_2(OR)_2$ で示され、DPMおよびRが上記の通りである新規有機チタン化合物は、次の2つの化合物を包含する。

①ビス (ジピパロイルメタナト) ージイソブトキシチタン

②ビス (ジピバロイルメタナト) -ジー(2,2-ジメチル -1-プロポキシ) チタン。

【0018】なお、以下ではこれらの化合物について次の略号を使用することがある。

①の化合物: Ti(DPM)2 (0-i-Pr)2 、

②の化合物: $Ti(DPM)_2(O-DMPr)_2$ (DMPr=ジメチルプロピル)。

【0019】本発明に係るTi(DPM)2(0-i-Pr)2 およびTi

(DPM)2 (O-DMPr)2 の2種類の有機チタン化合物は、いずれも次の構造式で示されるシス体とトランス体の混合物である。シス体とトランス体は、沸点と融点がいずれも互いに近いため、分離が困難である。従って、シス体とトランス体の混合物としてビス (ジピバロイルメタナト) ージイソブトキシチタンが単離される。

[0020]

【化1】

$$(H_3C)_3C \longrightarrow O \longrightarrow C$$

$$(H_3$$

【0021】上記式中、AはHまたはCH3である。具体的には、①の化合物、即ち、ビス(ジピバロイルメタナト)-ジイソブトキシチタンまたはTi (DPM)2 (O-i-Pr)2では、A=Hであり、②の化合物、即ち、ビス(ジピバロイルメタナト)-ジー(2,2-ジメチル-1-プロポキシ)チタンまたはTi (DPM)2 (O-i-Pr)2では、A=C H3である。

【0022】この有機チタン化合物は、一般式: Ti(OR)4(Rは上記と同じ)で示される、対応するテトラアルコキシチタン [即ち、①の化合物の場合はテトライソブトキシチタン、②の化合物の場合はテトラー(2,2-ジメチルー1ープロポキシ)チタン(=テトラネオペントキシチタン)]に、適当な溶媒中でジピバロイルメタン(=2,2,6,6ーテトラメチルー3,5 ーへプタンジオン)を反応させることにより直接製造することも可能である。しかし、出発化合物のテトラアルコキシチタンが工業製品として市販されていないので、入手の容易な市販 50

品から出発する場合には次のような方法で製造することができる。

【0023】出発化合物としては、例えば、テトライソプロポキシチタンを使用する。この出発化合物を、適当な溶媒に溶解させる。溶媒としては、例えば、ベンゼン、トルエン、キシレン、メシチレンなどの芳香族炭化水素、ペンタン、ヘキサンなどの脂肪族炭化水素などが適当である。

【0024】得られた溶液に、一般式:ROH(Rは上 10 記と同じ意味)で示されるアルコール [即ち、①の化合 物の場合は2ーメチルー1ープロパノール(=イソブチ ルアルコール)、②の化合物の場合は 2,2-ジメチルー 1-プロパノール (=ネオペンチルアルコール)]を、出 発化合物の2倍モル量だけ添加する。反応液を、出発化 合物中のアルコキシ基に対応するアルコール(即ち、イ ソプロパノール)の沸点近くまたはそれより高温に加熱 して、出発化合物の4個のイソプロポキシ基のうちの2 個がRO基で置換されたジイソプロポキシジイソブトキ シチタンまたはジイソプロピルジネオペンチルオキシチ 20 タンを得る。アルコール(ROH)の添加量を増大させ て、イソプロポキシ基の置換数を増大させてもよいが、 2個だけ置換すれば十分であるので、コスト高になる。 【0025】その後、反応液を室温に戻し、出発化合物 の2倍モルのジピバロイルメタンを添加すると、反応性 の高いイソプロポキシ基が優先的に脱離して、Tiにジピ バロイルメタンが結合し、目的とするビス(ジピバロイ ルメタナト) ージイソブトキシチタンまたはビス (ジピ バロイルメタナト)ージー(2,2-ジメチルー1ープロポ キシ) チタンが生成する。生成物は、反応液を濃縮して 30 結晶を得ることにより単離できる。この濃縮過程で、残 留する水分やOH基が生成物から除去される。どちらの 化合物の場合も、この方法では、一般に、シス体を主成 分とし、少量のトランス体を含む、シスートランスの異 性体混合物が得られる。

【0026】水分の除去は、生成物の貯蔵安定性を向上する効果がある。また、BSTのSrおよびBa原料であるSr(DPM)2やBa(DPM)2はOH基との反応性が高く、この反応が起こるとこれらの原料の気化特性が劣化し、気化器内部での残留物の増加、配管やノズル内の付着物の増加、膜の組成制御が困難といった問題が起こるが、濃縮によりOH基を除去することで、BST膜の成膜時にこれらの問題を避けることができる。

【0027】必要であれば、得られた結晶を、再結晶等の手法で精製する。濃縮および精製後に得られたビス(ジピバロイルメタナト)ージイソブトキシチタンまたはビス(ジピバロイルメタナト)ージー(2,2ージメチルー1ープロポキシ)チタンの結晶は、OH基含有量が0.1 重量%以下、残留塩素含有量が5ppm以下であることが好ましい。

【0028】本発明に係るビス(ジピバロイルメタナ

ト) ージイソブトキシチタンおよびビス (ジピバロイルメタナト) ージー(2,2ージメチルー1ープロポキシ) チタンはいずれも、単量体として存在し、有機溶媒中における溶解度が高く、低温で安定に気化し、かつ溶液中および気化状態で安定であるため、Sr原料やBa原料と反応しにくい。そのため、固体原料供給法と液体原料供給法のいずれでもMOCVD膜の形成に利用でき、膜の組成制御が容易である。また、液体原料供給法では、高濃度の溶液を利用できる上、実施例に示す熱重量曲線からわかるように、熱分解がすばやく完全に起こるため、成膜 10速度が著しく速くなる。

【0029】得られた誘電体薄膜は、低温から高温までの広い範囲で優れた段差被覆性を示す。さらに、安定に気化し、気化後も安定であるため、MOCVD法により形成された誘電体薄膜の膜厚は、成膜時間にほぼ正比例して変化する。さらに、液体原料供給法の場合には、溶解度が高く、かつ溶液状態で安定であるため、溶液からの原料の析出等による濃度変化が起こらないため、誘電体薄膜の膜厚は溶液濃度濃度にもほぼ正比例して変化する。従って、成膜時間と、液体原料供給法の場合には溶20液濃度とによって、膜厚を容易に制御することができる

【0030】成膜速度が速く、かつ濃度にほぼ正比例するため、例えば5分という短い成膜時間でも、溶液濃度を高くすることによって、数千ナノメーターという大きな膜厚の誘電体薄膜を形成することができ、成膜時間を20分以上にすると、1万ナノメーター($=10\mu$ m)を超えるような厚みを持つ誘電体薄膜を得ることができる。即ち、膜厚と組成が制御された誘電体薄膜を、従来より著しく短い成膜時間で形成することが可能になる。

【0031】MOCVD法による成膜は、従来より公知の方法に従って実施すればよい。例えば、固体原料供給法の場合には、気化室内で加熱された原料化合物から気化した蒸気をキャリアーガスにより成膜室に送ればよい。

【0032】液体原料供給法では、原料の有機金属化合物を有機溶媒に溶解して使用する。即ち、この場合には、本発明にかかるチタン原料であるビス(ジピバロイルメタナト)ージイソブトキシチタンまたはビス(ジピバロイルメタナト)ージー(2,2ージメチルー1ープロポ 40キシ)チタンを有機溶媒に溶解した原料溶液を使用する。例えば、BST薄膜を形成する場合、この原料溶液は、SrおよびBaの各原料化合物をさらに含有していてもよく、或いはSrおよびBa原料化合物はそれぞれ別々に溶媒に溶解させて用いることもできる。

【0033】原料化合物を別々に溶解させる場合には、 2,3 ージメトキシー1,1 ージエチルプロパン、 1,2ー使用する有機溶媒は全部同じものでも、全部もしくはー メトキシへキサン、 1,2ージエトキシへキサン、 1,2ー部が異なるものでもよい。原料化合物を全て同じ溶媒に ジメトキシブタン、 1,2ージエトキシブタン、 1,2ージエトキシブロパンなどが原料化合物の濃度は、これから所定組成の薄膜が形成さ 50 げられる。好ましい環式ジエーテルはジオキサンであ

れるように選択する。本発明に係るチタン錯体は、誘電 体薄膜の他の原料 [例、Sr(DPM)2、Ba(DPM)2] との反応 性が低いので、形成された誘電体薄膜の金属組成比は溶 液中における原料化合物の金属組成比と実質的に同一に なる傾向があるので、膜組成の制御が容易である。

【0034】液体原料供給法に用いる有機溶媒は特に制限されるものではないが、環式もしくは非環式アルカン、環式もしくは非環式モノもしくはジエーテル、アルコキシアルコール、ジオール、エステル、ならびに置換もしくは非置換ピリジンよりなる群から選ばれた1種または2種以上を用いることが好ましい。

【0035】アルカンは、反応性が低く、共沸蒸気圧が高いので、例えば、Sr(DPM)2を溶解させた場合でも、溶媒が配位せずに、この化合物の状態のままで溶解させることができる。そのため、有機金属化合物を成膜室の前で熱分解させることなく、溶液を安定に気化させることができる。

【0036】一方、残りの環式もしくは非環式モノもしくはジエーテル、アルコキシアルコール、ジオール、エステル、ならびに置換もしくは非置換ピリジンは、いずれも極性溶媒であり、エステル以外の極性溶媒は有機金属錯体に対しては溶媒和により錯体に配位することになる。エステル系溶媒は極性は低いが、比較的粘度が高いため、安定して有機金属化合物を溶解させておくことができる。これらの極性溶媒のうち、環式モノエーテルであるテトラヒドロフラン(THF)は反応性が高いが、本発明の有機チタン化合物は化学的に安定であるため、溶媒がTHFであっても、THFとの反応による気化特性の劣化は起こらない。

30 【0037】環式もしくは非環式アルカン溶媒としては、炭素数5~8のものが好ましい。具体例としては、nーペンタン、nーヘキサン、nーヘプタン、nーオクタンなどの直鎖アルカンおよびイソペンタン、イソオクタン等の分岐アルカン、シクロペンタン、シクロヘキサン、シクロヘプタン、シクロオクタン等のシクロアルカンが挙げられる。

【0038】好ましい非環式ジエーテル(即ち、ジアルコキシアルカン)は、沸点を考慮すると、炭素数が3~12のジメトキシ低級アルカンおよびジエトキシ低級アルカンであり、炭素数10以下のものがより好ましい。具体例としては、ジメトキシメタン、1,1ージエトキシエタン、1,2ージメトキシエタン、1,2ージエトキシエタン、3,4ージメトキシー2,2ージメチルプタン、3,4ージメトキシー2,2ージメチルプタン、3,4ージメトキシー2,2ージエチルブタン、2,3ージメトキシー1,1ージエチルプロパン、1,2ージメトキシブタン、1,2ージエトキシブタン、1,2ージメトキシプロパン、1,2ージエトキシプロパンなどが挙げられる。好ましい環式ジエーテルはジオキサンであ

る。

【0039】非環式モノエーテルは、通常はジアルキルエーテルであり、2つのアルキル基はそれぞれ炭素数1~6の範囲が好ましい。2つのアルキル基が両方とも直鎖アルキルであるモノエーテル(代表例はジエチルエーテル)も使用できるが、好ましいのは一方または両方のアルキルが分岐アルキル基であるモノエーテルである。そのようかエーテルの例にジイソブチルエーテル、ジイソプロピルエーテル、イソブチルメチルエーテルおよびイソブチルエチルエーテルがある。

【0040】環式モノエーテルの例は、非置換のテトラヒドロフラン(THF)および低級アルキル置換テトラヒドロフランである。低級アルキル置換テトラヒドロフランとしては、モノまたはジメチル置換テトラヒドロフランが好ましく、その具体例には2-メチルテトラヒドロフラン(2-メチルTHF)、3-メチルテトラヒドロフラン(3-メチルTHF)および 2,5-ジメチルテトラヒドロフラン(2,5-ジメチルTHF)がある。

【0041】アルコキシアルコールは炭素数が $3\sim120$ ものが好ましく、より好ましくは炭素数8以下のもので 20ある。具体例としては、1-エトキシー2-プロパノール、1-ブトキシー2-プロパノールなどが挙げられる。

【0042】ジオールは炭素数2~4のものが好ましく、特にプロピレングリコールが好ましい。エステルは、アルキル基の炭素数が1ないし5の酢酸もしくはアセト酢酸アルキルエステルが好ましい。具体例としては、酢酸メチル、酢酸エチル、酢酸プロピル、酢酸イソプロピル、酢酸がチル、酢酸イソブチル、酢酸ペンチル、酢酸イソペンチル、アセト酢酸メチルおよびアセト 30酢酸エチルが挙げられる。

【0043】置換もしくは非置換ピリジンとしては、ピリジンおよび低級アルキル置換ピリジンが好ましい。低級アルキル置換ピリジンの好ましい具体例は 2,5ールチジンおよび 2,6ールチジンである。

【0044】これらの溶媒は、1種類のみを単独で使用してもよく、また2種以上を混合して使用してもよい。特に好ましい溶媒は、モノまたはジメチル置換テトラヒドロフラン、例えば、2-メチルTHF、3-メチルTHFおよび2,5-ジメチルTHFである。混合溶媒の場40合、好ましいのは、非極性溶媒であるアルカン(=非環式飽和炭化水素)と、1種または2種以上の極性溶媒との組合わせである。

【0045】原料溶液は、原料容器から直接気化させることもできるが、溶液を加熱された気化室に送給し、ここで原料溶液を瞬時に気化させ、蒸気を成膜室に送る方法の方が好ましい。各原料化合物を別々の溶液にした場合には、気化室の前に配置した混合室に各原料溶液を送給して、得られた混合溶液を気化室に液体状態で送給することが好ましい。液体原料の送給は、例えば、窒素、

へリウム、アルゴン等の不活性ガスからなるキャリアー ガスで圧送することにより実施できる。流量は適当な液 体流量制御装置により制御すればよい。

【0046】原料溶液の濃度は特に制限されないが、本発明に係る有機チタン化合物では、一般に0.05M~3.0 Mの範囲内が好ましく、より好ましくは 0.1M~2.0 Mである。この有機チタン化合物の溶解度が高いため、1 Mを超えるような高濃度の溶液を調製することができ、後述するように著しく高い成膜速度が得られるようにな 3.0 る。

【0047】好ましい成膜条件は、基板温度が 400~65 0 ℃、成膜圧力が 5~20 Torr である。原料溶液の供給 量は0.05~0.5 cc/minの範囲が好ましい。原料の気化 は、固体と溶液のいずれの場合もキャリアーガスを利用 して行うことが好ましく、本発明の有機チタン化合物の 場合、気化温度は160 ℃以下、特に 120~140 ℃の温度 とすることが好ましい。キャリアーガスとしては、ヘリ ウム、アルゴン等の不活性ガスを使用することが好まし い。キャリアーガスの流量は 300~700 ccm の範囲内が 好ましい。成膜室には、反応ガスとして酸素ガスまたは 酸素含有ガスを供給する。酸素ガスの場合で、その供給 量は 500~2000 ccmの範囲内とするのがよい。成膜時間 は、所定の厚みの誘電体薄膜が形成されるように決定す ればよいが、通常は1分以下から数分と従来より著しく 短くてすむ。これらの条件は、場合により上記の範囲外 に設定してもよい。

【0048】本発明の有機チタン化合物を用いてMOC VD法により作製された誘電体薄膜は、DRAMのキャパシタとして有用である。本発明の有機チタン化合物を 使用すると、広い温度および溶液濃度範囲にわたって、 短い成膜時間で段差被覆性に優れた誘電体薄膜を形成す ることができる。

【0049】本発明において、段差被覆性は、図1に示すように、 1μ m立方(即ち、縦横各 1μ m、深さ 1μ m)の凹部を設けた基板に薄膜を形成した時の、基板平面上の膜厚 a に対する凹部内部膜厚 b の比(b/a)として規定する。この値が1に近いほど、段差被覆性が良好であり、理想的にはb/a 値は1 である。この時の薄膜厚みは $15\sim30$ nm の範囲内が適当である。

【0050】また、本発明の有機チタン化合物から形成された誘電体薄膜は、DRAMのキャパシタ膜として有用であるが、それ以外にも、例えば誘電体フィルターとして圧電共振子や赤外線センサーなどに利用することもできる。さらに、本発明の有機チタン化合物は、半導体膜、光学薄膜、表面強化膜、薄膜触媒等の形成にも利用可能である。

[0051]

【実施例】(実施例 1)テトライソプロポキシチタン29 0 g (1 mol) を500 L のベンゼンに溶解させ、得られた溶液に 2-メチルー1-プロパノール144 g (2 mol) を

11

添加して2時間加熱還流させた。反応液を室温に戻した 後、これにジピバロイルメタン368.5 g(2 mol) を添加 し、すぐに反応液を加熱濃縮し、冷却後に析出した結晶 を濾別して、白色粉末状のビス(ジピバロイルメタナ ト) -ジイソプトキシチタン150 gを得た(収率60%) 。融点 120~130 ℃、分解温度 300~340 ℃。

【0052】生成物の同定は、「H-NMR、IR、質

元素分析: C30 H56 O6 Ti (計算値) C: 64.22, H: 10.06; O: 17.15; Ti 8.540; (実測値) C: 64.25, H: 10.07; O: 17.12; Ti 8.542。

【0053】質量スペクトルのデータから、本発明に係 る有機チタン化合物は単量体として存在していることが わかる。この化合物について、アルゴン気流下、昇温速 度10℃/minで熱重量(TG)および示差熱分析(DT A)を行った結果(TG-DTA図)を図2に示す。

【0054】 (実施例2) 実施例1に記載したのと同様 の方法により、但し、2-メチル-1-プロパノールの 代わりに 2,2-ジメチルー1ープロパノール176 g (2 m ol)を使用して、白色粉末状のビス(ジピバロイルメタ

元素分析: C32 H60 O6 Ti

(計算値) C: 65.1, H: 10.1; O: 16.2; Ti 7.97; (実測値) C: 64.9, H: 10.4; O: 16.5; Ti 8.00。

【0056】アルゴン気流下、昇温速度10℃/minで、上 記生成物の熱重量(TG)および示差熱分析(DTA) を行った結果(TG-DTA図)を図3に示す。昇華性 のため、溶融時の吸熱ピークは実施例1の化合物に比べ て小さくなる。

【0057】比較のために、アルコキシ基がイソブチル 基ではなくイソプロピル基である従来の化合物、即ち、 ビス (ジピバロイルメタナト) -ジイソプロポキシチタ 30 ンの同様なTG-DTA図を図4に示す。

【0058】図2、3(本発明の化合物)と図4(従来 の化合物) との対比から、本発明に係るビス (ジピバロ イルメタナト) -ジイソブトキシチタンおよびビス (ジ ピバロイルメタナト) ージー(2,2-ジメチルー1ープロ ポキシ)チタンは、従来のビス(ジピバロイルメタナ ト) ージイソプロポキシチタンに比べて、融点が低く、 また熱分解がより急激に進行し、約280 ℃までに完全に 分解することがわかる。これに対し、従来の化合物で は、熱分解がだらだら進行し、特に最後に進行が再び遅 40 くなるため、350 ℃でも完全には熱分解していないこと がわかる。

【0059】(実施例3)実施例1で得られた本発明に 係る有機チタン化合物[Ti(DPM)2(O-i-Bu)2] 、実施例 2 で得られた本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM)2(O-DMPr)2]、または従来の対応するイソプロボキシ化合物 [Ti(DPM)2(0-i-Pr)2] をTi原料として使用し、固体原料 供給法と液体原料供給法により、TiOz 薄膜の成膜実験を 行った。使用した基板はSiO2基板であり、段差被覆性を 評価するために、基板表面には縦横各1μm、深さ1μ 50 【0061】固体原料供給法では、原料の有機チタン化

量スペクトル、元素分析により行った。

 1 H - NMR (C₆ D₆ + THF) δ (ppm): 1.6[C(CH₃)₃], 1.8 (CH_3) , 3.4 (CH_2) , 4.2(CH), 5.8(CH);

IR: 1730, 1725, 1259, 1300, 3100, 1330, 1590, 16 00, 1030, 670, 900, 110, 1470;

質量スペクトル(m/z) : 31, 161, 342, 490, 538, 561

ナト) ージー(2,2ージメチルー1ープロポキシ) チタン を約60%の収率で得た。昇華性(180℃/2 Torr)、分解 温度 310~350 ℃。

【0055】生成物の同定は、1H-NMR、IR、質 量スペクトル、元素分析により行った。

¹ H – NMR: $(C_6 D_6 + THF) \delta (ppm): 1.4[C(CH_3)_3], 1.75$ (CH_3) , 3.4 (CH_2) , 5.8(CH);

IR: 1730, 1725, 1259, 1300, 3100, 3150, 1330, 15 90, 1600, 1030, 670, 110, 1470;

m (即ち、1 μ m立方) の凹部が形成されていた。 【0060】成膜条件は次の通りであった:

[液体原料供給法]

溶媒: THF

基板温度: 450 ℃

成膜時間: 5分~30分

成膜圧力: 10 Torr

溶液供給量: 0.1 cc/min

原料濃度: $0.1 \sim 2.0 \text{ M}$

反応ガス: 酸素ガス、1000 ccm

原料気化温度:120 ℃

キャリアガス:ヘリウム、500 ccm

[固体原料供給法]

基板温度: 450 ℃

成膜時間: 5分~30分

成膜圧力: 10 Torr

原料濃度: $0.1 \sim 2.0 M$

反応ガス: 酸素ガス、1000 ccm

原料気化温度:120 ℃

キャリアガス:ヘリウム、500 ccm

液体原料供給法では、原料の有機チタン化合物を表1の カッコ内の溶媒に溶解させて、0.1 M、1.0 M、および 2.0 Mの3種類の濃度の原料溶液を調製した。この原料 溶液を、上記のように流量を制御しながら、気化温度に 加熱された気化室に送り、気化した蒸気を上記キャリア ガスにより成膜室に搬送し、成膜室内の上記温度に加熱 された基板表面にTiO2薄膜を形成した。

合物を、気化室内でキャリアガスを流しながら上記の気 化温度に加熱して気化させ、発生した蒸気をキャリアガ スにより成膜室に搬送し、加熱された基板表面にTiO₂薄 膜を形成した。

【0062】成膜時間は5~30分の間で5分刻みで変更した。基板上に形成されたBST薄膜の膜厚を、断面SEM写真から測定した。また、濃度を0.05Mに低くした溶液を用いて、成膜厚みがほぼ20 nm になるように成膜

時間を短くして成膜したサンプルについて、断面SEM 写真の 1μ m立方の凹部の周囲(基板平面)と凹部の内部の TiO_2 薄膜の厚みを複数の地点で測定して平均値を求めることにより、凹部周囲の膜厚 a と凹部内部の膜厚を決定し、b/a の比として段差被覆性を測定した。測定結果を、表1に示す。

[0063]

【表1】

チタン原料:Ti(DPN)』(0-i-Bu)』 (本発明品)											
原料 溶液 濃度 供給法 (肌)	溶液	各成膜時間でのTiO ₂ 膜厚(nm)									
	5 min	10 min	15 min	20 min	25 min	30 min	被覆性 (b/a)				
固体	_	150	300	500	600	700	800	~0.9			
	0. 1	180	380	500	700	1000	1100	~0 . 9			
液体	1. 0	1500	2800	4500	5800	7200	8800	~0.8			
	2. 0	3000	6000	8500	12500	15000	17500	~0.9			

チタン原料:Ti(DPN);(O-DMPr); (本発明品)											
原料 供給法	溶液濃度(水)	各成腹時間でのTiO _z 膜厚(nm)									
		5 min	10 min	15 min	20 min	25 min	30 min	被覆性 (b/a)			
固体		135	250	400	550	680	800	~0.9			
	0. 1	150	300	480	650	730	900	~0.9			
液体	1, 0	1200	2800	3400	4500	6100	7100	~0.8			
	2. 0	2500	4800	7300	10100	12100	14800	~0.9			

チタン原料:Ti(DPN),(O-i-Pr), (従来品)										
原料 供給法	溶液 濃度 (II)	各成膜時間でのTiO _z 膜厚(nm)								
		5 min	10 min	15 min	20 min	25 min	30 min	段差 被 復性 (b/a)		
固体		30	40	20	25	10	5	~0. 2		
	0, 1	50	100	70	60	20	10	~0.3		
液体	1. 0	20	30	10	5	- 5	3	~0.2		
	2. 0	5	15	38	20	8	1	~0.1		

【0064】表1から、本発明にかかるビス(ジピバロイルメタナト)ージイソブトキシチタンまたはビス(ジピバロイルメタナト)ージー(2,2ージメチルー1ープロポキシ)チタンをTi原料として使用したMOCVD法により、固体と液体のいずれの原料供給法でも、高い成膜速度で薄膜が形成されることがわかる。成膜速度は、固体供給法より液体供給法の方が高くなる。また、液体と固体のいずれの供給法でも、成膜厚みは成膜時間にほぼ正比例して増大している。さらに、液体供給法では、成膜厚みは溶液濃度にもほぼ正比例して増大している。従って、例えば、液体供給法で溶液濃度が2.0 Mと高いと、膜厚は固体供給法の約20倍またはそれ以上に達し、30分では10000 nm(10μ m)を大きく超える膜厚が得られた。

【0064】表1から、本発明にかかるビス(ジピバロ 【0065】このように、膜厚が成膜時間や液体供給法 イルメタナト)-ジイソブトキシチタンまたはビス(ジ ピバロイルメタナト)-ジー(2,2-ジメチルー<math>1-プロ は極めて容易である。また、段差被覆性も0.8 以上と1 おり、固体と液体のいずれの原料供給法でも、高い成膜 な膜厚で被覆することができた。

【0066】なお、基板温度を600~650 ℃と高くして同様の成膜実験を行ったところ、膜厚は表1に比べて約10倍近く大きくなり、段差被覆性はいずれも0.8 以上と表1と同レベルであった。即ち、低温から高温のいずれの温度でも優れた段差被覆性を得ることができた。

【0067】一方、従来のビス(ジピバロイルメタナト)ージイソプロポキシチタンをTi原料として使用した場合には、本発明の化合物を使用した場合に比べて、どの成膜時間においても膜厚が非常に小さい上、膜厚が成

膜時間や溶液濃度(液体供給法の場合)に全く比例していない。具体的には、膜厚は成膜時間が10~15分で最高になり、それより成膜時間が長くなると、かえって膜厚は減少する。また、液体供給法の場合、本発明の化合物とは逆に、溶液濃度が高くなるほど、膜厚は小さくなる。

【0068】そのため、例えば、本発明の化合物を用いた場合には、溶液濃度2.0 Mで成膜時間30分では10000 m以上という大きな膜厚が得られたのに対し、従来の化合物を用いると同じ条件で膜厚は僅か1mmでしかない。さらに、段差被覆性も0.1~0.3 と小さく、凹部内部には基板表面の0.1~0.3 倍の厚みの膜しか形成されないことがわかる。

【0069】従来の化合物において膜厚が非常に小さい理由は、この化合物の気化温度が高い上、気化後の安定性が悪く(反応性が高く)、多量体化し易いため、十分に気化できないためではないかと考えられる。また、溶液濃度が高くなるほど、さらには成膜時間がある程度以上に長くなると膜厚が減少するのは、このような条件では分子が安定性が失われ、多量体化が進行するためでは20ないかと推測される。一方、本発明のチタン化合物は、気化温度が低く、安定性に優れているので単量体として存在し、気化後の安定性も優れている上、すばやく気化

し、かつ溶解度が高いといった条件を全て備えていることから、成膜速度が高く、また膜厚が成膜時間と溶液濃度にほぼ比例して変化する。

【0070】なお、従来例の化合物として、ビス(ジピバロイルメタナト) – ジイソプロポキシチタンに代えて、n – ブトキシド対応化合物であるビス(ジピバロイルメタナト) – ジーn – ブトキシチタンを使用した場合も、ほぼ表1の従来の化合物について示したのと同様の結果が得られる。

【0071】(実施例4)実施例1で得られた本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM) $_2$ (O-i-Bu) $_2$]、または実施例2で得られた本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM) $_2$ (O-DMPr) $_2$]をTi供給源として用いた液体供給法により、溶媒をTHFから、2,5 ージメチルテトラヒドロフラン(2,5-DMeTHF)、2ーメチルテトラヒドロフラン(2-MeTHF)、またはジイソブチルエーテル(DIBE)に変更して、実施例3と同様の条件でTiO $_2$ の成膜実験を行った。試験結果(TiO $_2$ 成膜厚みと段差被覆性)を、表2[チタン化合物がTi(DPM) $_2$ (O-i-Bu) $_2$ の場合] および表3 [チタン化合物がTi(DPM) $_2$ (O-DMPr) $_2$ の場合] にまとめて示す。

[0072]

【表2】

チタン原料: Ti(DPN), (0-i-Bu), (液体供給法)

溶媒	溶液 濃度		段差								
俗姚	(北)	5 min	10 min	15 min	20 min	25 min	30 min	被覆性 (b/a)			
2, 5- DMeTHF	0. 1	200	400	510	680	980	1200	~0.9			
	1. 0	1800	3000	4400	5700	7300	9000	~0.9			
	2. 0	2900	5800	8800	12550	14900	18000	~0.9			
0 N-	0. 1	150	400	510	700	990	1200	~0.9			
2-lie	1. 0	1510	3000	4800	6000	7300	9000	~0.9			
THF	2. 0	3200	6100	8300	12600	14900	18000	~0.9			
DIBE	0. 1	200	400	510	680	1190	1200	~0.9			
	1. 0	1800	3000	4800	6100	7300	9000	~0.9			
	2. 0	3200	6100	8800	12400	14900	18000	~0.9			

2,5-DMeTHF=2,5-ジメチルテトラヒドロフラン、 2-MeTHF = 2 - メチルテトラヒドロフラン DIBE=ジイソプチルエーテル

[0073]

【表3】

溶媒	溶液		各成膜時間でのTiOz膜厚 (nm)							
160 50米	濃度(版)	5 min	10 min	15 min	20 min	25 min	30 min	被覆性 (b/a)		
2, 5-	0. 1	200	280	450	680	750	1000	~0.9		
2.5- DNeTHF	1. 0	1100	30 0 0	3500	4800	6200	7000	~0.9		
DMCIE	2. 0	2800	49 0 0	7200	10250	12200	15000	~0.9		
2-Ne	0. 1	200	340	480	680	730	920	~0.9		
	1.0	1120	2900	3500	4600	6000	7000	~0.9		
THF	2. 0	2510	4900	7200	10120	12200	15000	~0. 9		
	0. 1	180	320	500	660	750	1010	~0.9		
DIBE	1. 0	1100	3000	3500	4600	6200	7200	~0.9		
	2. 0	2800	4900	7300	10110	12120	15000	~0.9		

2,5-DMeTHF=2,5-ジメチルテトラヒドロフラン、 2-MeTHF = 2 -メチルテトラヒドロフラン DIBE=ジイソブチルエーテル

【0074】溶媒をTHF溶媒から別の溶媒に変更しても、表1に示すTHF溶媒の場合と同様に、本発明の有機チタン化合物を使用した液体供給法によるMOCVD 20により、成膜時間および溶液濃度にほぼ比例した膜厚でTiO。膜をすばやく成膜することができた。また、段差被覆性の値は0.9以上となり、THF溶媒を使用した場合より向上した。

【0075】なお、上で使用した溶媒のうち、2-メチルテトラヒドロフラン(2-Me-THF)に代えて、3-メチルテトラヒドロフランを使用しても、2-Me-THFの場合と実質的に同様の結果が得られることを確認した。

【0076】(実施例5) 実施例1で得られた本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM)2(0-i-Bu)2]、または実 30 施例2で得られた本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM)2(0-DMPr)2]をTi原料として、液体原料供給法によるBST膜の成膜実験を行った。BaおよびSr原料にはそれぞれBa(DPM)2およびSr(DPM)2を用いた。

【0077】これらの各金属原料をそれぞれ別々に指定の有機溶媒に溶解させて0.1~0.2M濃度の原料溶液を調製した。これらの原料溶液を、各原料化合物がBa:Sr:Ti原子比=0.5:0.5:1のモル比になるように流量を制御しながら混合室に送って混合した後、混合溶液を気化室で気化させ、気化した蒸気を成膜室に搬送して、表40面にスパッタリングによりPt/Ti電極が形成されたSiO2基板(Pt/Ti/SiO2基板、実施例3と同寸法の凹部を有する)の表面にBST薄膜を下記条件下で成膜した。

【0078】成膜条件

基板	Pt/Ti/SiO ₂
基板温度	400 ∼650 ℃
成膜圧力	10 Torr
溶液供給量	0.05 cc/min
原料濃度	0. 1M∼0. 2M
反応ガス	0₂ガス、1000 ccm
原料の気化温度	200 ∼250 ℃
キャリアーガス	Не 500 сст
成膜時間	20分

基板温度または溶媒を変更して成膜実験を行い、形成された薄膜中の金属原子比(膜組成)を蛍光 X 線法で分析して求めた。測定結果をTi/(Ba+Sr) の原子比として、表4 [チタン化合物が $Ti(DPM)_2(O-i-Bu)_2$ の場合] および表5 [チタン化合物が $Ti(DPM)_2(O-DMPr)_2$ の場合] にそれぞれ示す。各原料溶液の供給量は、Ba:Sr:Ti原子比=0.5:0.5:1 となる割合であるので、目的とする膜の組成は、 $Bao.sSro.sTiO_3$ であり、Ti/(Ba+Sr) 原子比は理想的には 1/1 となるべきである。例えば、Ti/(Ba+Sr) 原子比が 0.1/0.3 である場合、膜に炭素等の夾雑物が多量に混入したことを意味する。

【0079】比較のために、従来の [TiO(DPM)2]または [Ti(DPM)2(O-i-Pr)2] をTi原料として使用し、同様のB S T成膜時間を行った場合の結果を表6に示す。

[0080]

【表4-1】

	原料化	今物: Ba(DP)	f) + S1	(DPY). +	Ti (DPH) (0-	i-Bu)	(実施例)	
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	差板温度		溶媒	基板温度(℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.2/1.1		400	1.0/1.1		400	1.0/1.1
ļ	450	1.1/1.0	1	450	1.1/1.0	1	450	1.1/1.0
7	500	1.1/1.0	1	500	1.0/1.0	2	500	1.2/1.2
THF	550	1.1/1.1	DMP	550	1.2/1.1	DMM	550	1.0/1.0
	600	1.0/1.1]	600	1.1/1.2]	600	1.1/1.0
	650	1.1/1.1		650	1.3/1.0]	650	1.1/1.0
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Be+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度 (℃)	應組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.0/1.1
ļ	450	1.1/1.2		450	1.0/1.0]	450	1.0/1.0
ビリジン	500	1.0/1.1	ルチジン	500	1. 1/1. 2	449 2	500	1.1/1.2
L-777	550	1.0/1.2	"""	550	1.0/1.1	-447	550	1.0/1.1
İ	600	1.0/1.0		600	1.1/1.1		600	1.1/1.1
	650	1.0/1.1		650	1.0/1.0		650	1.2/1.0
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度 (℃)	腹組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.0/1.0
	450	1.0/1.2		450	1,1/1.1		450	1, 0/1, 0
イナオクタン	500	1.2/1.1	酢酸	500	1.0/1.0		500	1.1/1.2
174777	550	1.0/1.2	ブチル	550	1.1/1.0	对村y	550	1.1/1.0
	600	1.0/1.0		600	1.0/1.1		600	1.2/1.1
	650	1.0/1.1		650	1.0/1.1		650	1, 1/1, D
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	容 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.0/1.0
	450	450 1. 0/1. 0		450	1.1/1.1		450	1.0/0.9
オクタン	500	1.0/1.0	シクロ	500	1.0/1.0	ジインプチル	500	1.0/1.2
*///	550	1.2/1.1	ヘキサン	550	1.0/1.0	エーデル	550	1. 1/1. 0
	600	1.0/0.9		600	1.0/1.1	- //	600	1. 1/1. 0
	650	1.1/1.0		650	1.0/1.0		650	0.9/1.0

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

[0081]

		原料化合物: Ba(DPN); + Sr(DPN), + Ti(DPN);(0-i-Bu); (実施例)											
<u> </u>	_						i-Bu),	(実施例)					
溶	煤	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒						
游技	벟	基板温度	膜組成比	溶媒	+		- III	(°C)	Ti/(Ba+Sr)				
MT)	CAK.	(°C)	Ti/(Ba+Sr)		(℃)	Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)				
	ļ	400	1.0/1.1	ł	400	1.0/1.0		400	1.0/1.1				
		450	1.0/1.0]	450	1.0/1.0	2NeTHF	450	L1/1.0				
2MeTE	J	500	1,1/1.1	2, 5-	500	1.1/1.1	2.5-	500	1.1/1.0				
CARCIE	" [550,	1,0/1.1	DMeTHF	550	1.0/1.0	DMeTUF 混合物	550	1.1/1.1				
		600	1.1/1.0		600	1.1/1.0		600	1.0/1.0				
		650	1. 0/L. 0		650	1.0/1.0	(1:1)	650	1.1/1.0				
溶丸	¥	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)				
l		400	1. 0/1. 0		400	1.0/1.1		400	1.0/1.1				
	L	450	1.0/1.0	1	450	1. 1/1. 0	1	450	1,1/1,0				
酢酸		500	1.1/1.0	酢酸	500	1.0/1.0	酢酸	500	1.0/1.1				
メチリ	レし	550	1.0/1.0	エチル	550	1.0/1.1	イソプロビル	550	1.0/1.2				
		600	1.1/1.1		600	1.1/1.2		600	1.0/1.0				
	1	650	1. 2/1. 0		650	1.0/1.0		650	1.0/1.1				
溶如	ŧ	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)				
	L	400	0. 9/0. 9		400	1.0/1.1		400	1.0/1.0				
	L	450	1.0/1.0		450	1.1/1.0		450	1.1/1.1				
館館	L	500	1, 0/1, 0	酢酸べ	500	1.1/1.2	酢酸	500	1.0/1.0				
イソプチル	L	550	1.0/1.1	ンチル	550	1.0/1.0	イソベンチル	550	1, 1/1, 0				
	L	600	1.1/1.1		600	1.1/1.0		600	1.0/1.1				
	1	650	1.0/1.0		650	L 1/1.0		650	1.2/1.0				
溶頻	E	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)							
	L	400	1, 0/L 0		400	1.0/1.1							
アセト	L	450	1. 0/1. 0	アセト	450	1.0/1.2							
かま かままれる かっこう かっこう かっこう かっこう かっこう かっこう かっこう かっこう	L	500	1. 1/1. 2	酢酸	500	1.1/1.1							
メチル	Ļ	550	1. 1/1. 0	エチル	550	1. 0/0. 9							
,- , ,,	L	600	1.0/1.1	-,,,,	600	1.0/1.0							
		650	1.1/1.0		650	1.0/1.0							

2MeTHF=2-メチルテトラヒドロフラン、2,5-DMeTHF=2,5-ジメチルテトラヒドロフラン

[0082]

【表5-1】

原料化合物: Ba(DPM), + Sr(DPM), + Ti(DPM),(O-DMPr), (支施例)											
溶媒			溶媒		~	溶媒		膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
İ	400	1.0/1.0		400	1.1/1.0		400	1.1/1.0			
	450	1.1/1.1]	450	1.0/1.1	1	450	1.0/1.1			
тнг	500	1.0/1.1	DMP	500	1.1/1.0	1	500	1.2/1.1			
1111	550	1.2/1.0	DMP	550	1.0/1.0	DMM	550	L 1/1.0			
	600	1, 1/1, 2]	600	1.1/1.2]	600	1.2/1.2			
	650	1.0/1.0		650	1.1/L0	1	650	1.2/1.2			
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度(°C)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	1.0/1.0		400	1.0/1.0		400	1.0/1.1			
	450	L 1/1.1]	450	0.9/0.9]	450	10/10			
ビリジン	500	1.0/1,1	6+7)	500	1.1/1.2		500	1.1/1.2			
C ///	550	1.0/1.2] "777	550	0.9/1.0	ላትቻን	550	1.0/1.1			
	600	1.0/1.0	[600	1.1/1.1		600	1.1/1.1			
	650	1.0/L1		650	1.1/1.0		650	1.2/1.0			
容 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	0.9/0.9		400	1.0/1.0		400	1.0/1.0			
	450	1.0/1.2		450	1.1/1.1		450	1. 0/L 0			
イソオクタン	500	1.0/1.0	酢酸	500	1.2/1.1	ジオキサン	500	1.1/1.0			
1/4///	550	1.0/1.0	ブチル	550	1.0/1.1	34447	550	1. 2/1. 1			
	600	1.0/1.0		600	1.2/1.0		600	1. 1/1. 0			
	650	0.9/0.8		650	1.1/1.1		650	1.0/1.0			
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	1.0/1.0		400	1.0/1.0		400	1. 1/1. 0			
ļ	450	1. 0/1. 1	[450	1, 1/1, 1	[450	1. 0/1. 0			
1997	500	1.1/1.0	970	500	1.1/1.1	247774	500	1.1/1.1			
~~~	550	1.0/1.1	4+9>	550	1.0/1.0	1-7A	550	1.2/1.1			
ļ	600	1.1/1.2	1	600	1.2/1.1	- 17	600	1, 1/1, 0			
	650	1.0/1.0		650	1.1/1.0	ĺ	650	1. 0/L 0			

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

[0083]

【表5-2】

					Ti(DPM):(0-	DMPr);	(実施例)	
溶媒	(%)	Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度	<del></del>
	400	1.0/L0		400	1.0/1.0		400	1.0/1.0
	450	1.0/1.0	1	450	1.0/1.1	2MeTHF	450	1.0/1.0
2NeTHF	500	1.1/1.1	2, 5-	500	1. 2/1. 1	/2,5-	500	1.0/1.0
2MC1III	550	L 0/L 1	] DMeTHF	550	1.1/1.0	DNeTHF	550	1.1/1.0
	600	1.1/1.0	]	600	1.2/1.1	混合物	600	1.1/1.0
	650	1.1/1.0		650	1.1/1.2	(1:1)	650	1.0/1.0
溶 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/L1		400	1.1/1.0		400	1,0/1,0
	450	1.0/1.0	]	450	1.0/1.0	Ī	450	1, 1/1, 0
酢酸	500	1.1/1.0	酢酸	500	1.1/1.0	酢酸	500	1.0/1.1
メチル	550	1.0/1.i	エチル	550	1.0/1.0	177081	550	1.0/1.1
	600	1.1/1.1		600	1.1/1.1		600	1.0/1.0
	650	1.2/1.0		650	1.1/1.0		650	1.0/1.1
容 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	IID組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	度組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.0		400	0.9/1.0		400	1,0/0,9
	450	0, 9,/0, 9		450	1.0/1.1		450	1, 1/1, 1
作酸	500	1.1/1.1	許酸べ	500	1.1/1.1	酢酸	500	1.2/1.1
ソプカル	550	0.9/1.0	ンチル	550	1.1/1.0	47/07N	550	L 0/L 1
	600	1.1/1.1		600	1. 2/1. 0	Ī	600	1.1/1.0
	650	L 1/1.0		650	1.2/1.2		650	1.1/1.0
客 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	1. 0/0. 9		400	0.9/1.0			
721	450	1.0/1.0	アセトー	450	1.0/1.2			
作験 メチル	500	1.1/1.0	酢酸	500	1.0/1.0			
	550	0.9/1.0	エチル・	550	1.0/1.0			
			<b>一丁ルド</b>		1 2 /1 2			
	600	1.1/1.0	1	600	1.0/1.0			

2MeTHF=2-メチルテトラヒドロフラン、2,5-DMeTHF=2,5-ジメチルテトラヒドロフラン

#### [0084]

#### 【表6】

		原	半化合物: Ba	(DPN) ₂	+ Sr(DPN)	+ TiO(DPM)	, (比	交例)	
容	媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
		400	<0.1/0.1		400	0.1/1.3		400	0.1/1.8
	- 1	450	<0.1/0.1		450	1.0/0.1		450	0.2/1.2
тн	. 1	500	1.0/0.2	DWD	500	0. 3/1. 5		500	0. 1/1. 6
1 11	r	550	1.0/0.1	DMP	550	0.5/1.2	DMM	550	0, 5/1, 5
		600	1.0/0.1		600	0.1/1.8		600	0.1/0.9
	ſ	650	0.3/0.1		650	0.1/0.9		650	0.2/0.9

		原料	<b>比合物</b> : Ba(I	PM). +	Sr(DPW),	+ Ti(DPM);(0	)-i-Pr),	(比較例)	
溶	媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
		400	<0.1/<0.1		400	<0.1/<0.1		400	<0.1/<0.1
		450	<0.1/<0.1		450	<0.1/<0.1		450	<0.1/<0.1
тн	-	500	0.5/0.1	2112	500	<0.1/<0.1		500	0.1/<0.1
1 11	•	550	0.8/0.1	DMP	550	0. 2/<0. 1	DMM	550	0.3/<0.1
	Į	600	0.8/0.1		600	0.1/<0.1		600	0.3/0.1
		650	0.5/0.2		650	0, 2/<0.1		650	0, 3/<0, 1

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

【0085】表4、5からわかるように、本発明にかか る有機チタン化合物をTi原料として使用すると、基板温 度が変化しても、望ましい原子比(Ba/Sr=1/1、即

含有するBST薄膜を形成することができ、膜の組成制 御性に優れていることが実証された。これは、本発明で 用いるチタン錯体が、溶液中および気化後に安定で、Sr ち、Ba:Sr:Ti=1:1:2)に近い組成比で各金属を 50 やBa原料と反応しないため、どの原料も安定して気化

し、成膜室に供給されるためであると考えられる。また、段差被覆性のb/a値を実施例3と同様に測定したが、試験したどの温度およびどの溶媒でも0.8以上と1に近く、段差被覆性にも優れていた。

【0086】一方、表6に示すように、Ti原料が $[Ti0(DPM)_2]$ であると、膜組成が供給した原料中の原子比[(Ba+Sr)/Ti=1/1)]から大きくずれたBST 薄膜が形成され、膜の組成制御が困難であることがわかる。なお、この比較例における段差被覆性のb/a 値はほぼ  $0.1\sim0.3$  の範囲であり、段差被覆性に劣っていた。また、成膜 10速度も著しく遅かった。

【0087】なお、本発明にかかる有機チタン化合物を用いて形成されたBST薄膜の微細組織を電子顕微鏡写真で観察した結果、いずれの溶媒を用いた場合でも、1  $\mu$  mスケールの写真では結晶粒は砂粒状にしか見えず、結晶粒の粒径は数十1 m以下と微細で、しかも非常に均質であった。本発明に係る2 種類の有機チタン化合物のそれぞれを使用したについて、そのような写真の1 例を図1 を使用したについて、そのような写真の1 別を図1 を使用したについて、そのような写真の1 別を図1 を使用したについて、そのような写真の1 別を図1 を使用したについて、そのような写真の1 の場合] および図1 にテタン化合物が1 (DPM)1 (O-DMPr)1 の場合] に示1 の場合] に示1 の

【0088】比較のために、チタン原料として[Ti (DPM)  $_2$  (0-i-Pr)  $_2$ ] および[Ti0(DPM)  $_2$ ] を用いて成膜したBS T薄膜の同様な電子顕微鏡写真を、それぞれ図  $_7$  (a) (スケール  $_7$   $_8$   $_9$   $_9$  ) および図  $_7$  (b) (スケール  $_8$   $_9$   $_9$  に示

す。チタン原料に $[Ti(DPM)_2(O-i-Pr)_2]$  を用いた図7 (a) のBST薄膜は、図5、6に示す本発明のチタン化合物を使用したBST薄膜に比べて、結晶粒がはるかに粗大となり、また膜にクラックが認められた。チタン原料に $[TiO(DPM)_2]$  を用いた図7(b) のBST薄膜は、さらにずっと粗大な結晶粒組織を持ち、やはりクラックが発生していた。このように結晶粒が粗大で、しかもクラックが発生した強誘電体薄膜では、その目的とする性能を十分に発揮できず、また膜の信頼性が著しく低下する。

【0089】 (実施例6) BaおよびSr原料を、それぞれ Ba(DPM)2・TEG およびSr(DPM)2・TEG に変更した以外 は、実施例5と同様にしてBST薄膜の成膜実験を行った。即ち、Ti原料としては、本発明に係る有機チタン化合物[Ti(DPM)2(0-i-Bu)2、実施例1] または[Ti(DPM)2(0-i-Bu)2、実施例2] を使用した。その場合のBST 膜組成比の分析結果を表7[チタン化合物がTi(DPM)2(0-i-Bu)2 の場合] および表8[チタン化合物がTi(DPM)2(0-i-Bu)2 の場合] にそれぞれ示す。に示す。比較のために、従来の[TiO(DPM)2]または[Ti(DPM)2(0-i-Pr)2]をTi原料として使用し、同様のBST成膜時間を行った場合の結果を表9に示す。

【0090】 【表7-1】

	原料化合物	: Ba (DPM): •	TEC +S-	(DPN) TO	T + T: (NOV)	(0 : D	) (CTT+4	-000
溶媒								T
俗垛	(°C)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
[	400	1.1/1.0	_	400	1.0/1.0		400	1.1/1.0
ł	450	1.0/1.0	╛	450	1.0/1.0		450	1.1/1.1
THE	500	1.1/1.2	DMP	500	1.1/1.1	7	500	1.1/1.2
` '''	550	1.1/1.0	DMF	550	1.1/1.2	DMM	550	1.1/1.0
	600	1.1/1.2	]	600	1.0/1.1	1	500	1.0/1.1
	650	1.1/1.1		650	1.0/1.1		650	1.1/1.2
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.1/1.1
	450	1, 2/1, 1	1	450	1.0/1.0		450	1.2/1.0
ビリジン	500	1. 2/1. 1		500	1.1/1.0	ላቶቑን	500	1.1/1.1
Lyss	550	1.0/1.2	<del></del> ,	550	0.9/1.0		550	1.0/1.1
	600	1. 0/1. 0		600	0.8/1.0		600	11/10
	650	1.0/1.1		650	0.9/1.0		650	1.0/L2
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1,0		400	1.2/1.1
	450	1.0/1.1		450	1.1/1.1		450	1.0/1.2
イソオクタン	500	1.0/1.1	酢酸	500	L 1/1.0	ジオキサン	500	1, 1/1, 0
1,2,7	550	1.0/1.2	ブチル	550	1.0/1.1	73+97	550	1.0/1.1
	600	1.0/1.0		600	1.0/1.0		600	1.1/1.1
	650	1.0/1.1		650	1.1/1.1		650	1.0/1.0
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.0		400	1.0/1.0		400	1.2/1.1
1	450	1.0/1.0	[	450	1.1/1.1	Ī	450	1.0/1.0
#29y	500	1.0/1.0	<b>ን</b> ታወ	500	1.0/1.0	217710	500	L1/L0
.,,,	550	1.1/1.1	<b>1477</b>	550	1, 0/1, 1	ン1//770 ユーテル	550	1.0/1.1
ļ	600	1.0/1.1	. [	600	1. 0/1. 0	TAV	600	1, 1/1, 1
	650	1.0/1.0		650	1.0/1.0		650	1. 0/1. 0

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

[0091]

		: Ba(DPM). • '	TEG +Sr	(DPW) . • TE	G + TI(DPM)	(0-i-Bu	)。(実施	991)
溶媒	基板温度 (°C)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
溶 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.1/1.1		400	1. 0/1. 0		400	1.0/1.0
	450	1.2/1.0	]	450	0.9/1.0	2MeTHF	450	1.0/1.0
2MeTHF	500	1.1/1.1	2, 5-	500	1.1/1.2	/2, 5-	500	1.1/1.2
ZECIII.	550	1.0/1.1	DNeTHF	550	0.9/1.0	DikeTEF 混合物	550	1.1/1.0
	600	1.0/1.0	]	600	1.0/1.1	(1:1)	600	1.1/1.1
	- 650	1.0/1.2		650	1.1/1.1	(1:1)	650	1.1/1.1
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.1/1.1	1	400	1.0/1.0		400	1.0/1.0
	450	1. 2/1. 0	l	450	1. 0/1. 0	計 <b>設</b> イソプロヒル	450	1. 2/1. 1
酢酸	500	1.1/1.1	酢酸	500	1.1/1.0		500	1, 2/1, 1
メチル	550	1.0/1.1	エチル	550	L 1/1. 2		550	1.0/1.1
	600	1.1/1.0		600	1.0/1.1		600	1.0/1.0
	650	1.0/1.0		650	1.0/1.1		650	1,0/1,0
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.1/1.0		400	1.0/1.0
	450	1.0/1.0		450	1.1/1.1		450	0.9/L1
酢酸	500	1.1/1.0	か銀箔	500	1.1/1.0	酢酸	500	1.1/1.0
イソプチル	550	0.9/1.0	ンチル	550	1.1/1.0	イソペンチル	550	1.0/1.0
	600	0.9/1.0		600	1.0/1.1		600	1.0/1.0
	650	1.0/10		650	1.1/1,1		. 650	L 1/0.9
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶 媒	基板温度 (°C)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.0			
アセト	450	1.0/1.2	アセト	450	1.0/1.1			
酢酸	500	1.1/1.0	酢酸	500	1.0/1.1			
メチル	550	1.0/1.1	エチル	550	1.0/0.9			
	600	1.1/1.0		600	1.0/1.0			
1	650	1.0/1.0		650	1.0/1.1			

2MeTHF=2-メチルテトラヒドロフラン、2,5-DMeTHF=2,5-ジメチルテトラヒドロフラン

[0092]

【表8-1】

	百粒ルム粉	: Ba (DPM) . •	TEC +C-	(DDV) TO	C   S: (NOW)	(0 N/D	\	
溶媒							<del></del>	
格	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜粗成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.1/1.0	]	400	1.1/1.1		400	1.0/1.0
	450	1.0/1.1	J	450	1.0/1.0	]	450	1.1/1.0
THE	500	1, 1/1, 1	DMP	500	1.0/1.0	7,,,,	500	1.0/1.0
]	550	1.2/1.1	JUMI	550	1. 1/1. 2	DMM	550	1.1/1.1
	600	1.1/1.0	]	600	1.1/1.0	]	600	1.0/1.1
	650	1.0/1.1	<u></u>	650	1.1/1.1	1	650	1.2/1.0
容媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
l	400	1.0/1.0		400	1.0/1.1		400	L 1/1.1
i	450	1. 2/1. 1	}	450	1.0/1.0	ヘキサン	450	1.1/1.1
ビリジン	500	1.2/1.1	ルチフン	500	1.1/1.1		500	1.1/1.1
(,,,,	550	1.1/1.0	10777	550	0.9/1.0		550	1.0/1.1
	600	1.0/1.0		600	0.9/0.9		600	1.0/0.9
	650	1.0/1.0		650	0.9/0.8		650	1.0/1.2
溶 媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.1/1.1
	450	1.0/1.1		450	1.1/1.1		450	1.0/1.0
171797	500	1.0/1.0	酢酸	500	1.0/1.0	41741	500	1.1/1.1
1.4///	550	1.1/1.0	ブチル	550	1.1/1.0	ジオキサン	550	1.0/1.2
ļ	600	1.0/1.0		600	1.0/1.0	ĺ	600	1.1/1.2
	650	1.0/1.1		650	1.1/1.0		650	1.1/1.1
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度(℃)	膜組成比 Ti/(Be+Sr)
	400	1.0/1.1		400	1.0/1.1		400	1.1/1.1
1	450	1.0/1.0		450	0.9/1.0	ſ	450	1. 0/1. 0
1797	500	1.0/1.0	990	500	1.0/1.0	27.11	500	1.0/1.1
****	550	1.1/1.1	4+4>	550	1.0/1.0	ジイソプチル	550	1.0/1.2
	600	1. 1/1. 0		600	1.0/1.0	1-74	600	1.1/1.1
	650	1.1/1.1		650	1, 1/1, 0	Ī	650	1.1/1.1

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

[0093]

【表8-2】

	同粒ル	≙#n · Ra/N¤	4). + e	e(NOW) ±	Ti (DPM), (O-	N/D-1	/cbrHr/mn	
游雄			溶媒				(実施例)	I and a second
42 14	(C)	Ti/(Ba+Sr)		基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	11/L1		400	1.0/L0		400	1.0/1.0
	450	1.1/1.0	]	450	1.0/0.9	2NeTHF	450	1.0/1.1
2MeTHF	500	0.9/1.0	2, 5-	500	1.0/1.0	2,5-	500	1.1/1.1
EMC I III	550	1.0/L1	DMeTHF	550	1.1/1.0	DieTHF	550	1.2/1.0
	600	1.0/0.9	]	600	1.0/1.1	混合物	600	1.1/1.0
	650	1.0/1.2		650	1.0/1.0	(1:1)	650	1.0/L.1
溶 媒 	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.1/1.1		400	1.1/1.0		400	1.0/1.0
	450	1.1/1.0	]	450	1.0/1.0		450	1.2/1.1
酢酸	500	L1/L1	酢酸	500	1.0/1.0	酢酸	500	1.2/1.1
メチル	550	1.0/1.1	エチル	550	1.1/1.1	4770EN	550	1.0/1.0
	600	1.0/0.9		600	1.1/1.0	· [	600	1.0/1.0
	650	1.0/1.2		650	1.1/1.1		650	1.0/0.9
溶媒	基板温度(°C)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度(℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.0/L0		400	0.9/10		400	1.0/1.1
	450	1.0/1.0		450	1.1/1.0	1	450	1.1/1.1
酢酸	500	1.1/1.1	予領領	500	0.9/1.0	酢酸	500	1.0/1.0
イソプチル	550	0.9/1.0	ンチル	550	1.1/1.1	1740F# [	550	1. 0/1. 0
	600	0. 9/0. 9		600	1.0/1.1	[	600	1.0/1.0
	650	0.9/0.8		650	1. 1/1. 0		650	1.1/1.0
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	即組成比 Ti/(Ba+Sr)			
	400	L 1/1.0	į	400	1. 0/0. 9			
アセト	450	1.0/1.0	アセト 酢酸	450	1.0/1,1			
READY	500	1.1/1.1		500	1. 1/1. 0			
メチル	550	1.0/1.2	エチル	550	1.1/1.0			
	600	1.0/1.1	,,,,	600	1.0/1.0			
	650	1.1/1.1		650	1.0/0.9			

2MeTHF=2-メチルテトラヒドロフラン、2.5-DHeTHF=2.5-ジメチルテトラヒドロフラン

#### [0094]

#### 【表9】

	原料化	合物:Ba(DPM)	. TEG	+Sr(DPM),	· TEG + TiO	(DPW);	(比較例)	
溶媒	基板温度 (℃)	膜粗成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度(℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度(℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.2/<0.1		400	0.1/1.3		400	0.1/1.5
,	450	L. 5/0. 1	0.40	450	0.1/1.0	1	450	0. 1/L 2
THE	500	1,0/0.3		500	0.2/1.2		500	0, 2/1, 0
1111	550	1.4/<0.1	DMP	550	0. 1/1. 0	DMM	550	0.4/1.0
	600	1.3/<0.1		600	0.3/1.8		600	0.1/1.5
	650	1. 0/<0. 1		650	0.4/1.5		650	0, 2/1, 8

	原料化合物	: Ba (DPN) . • 1	EG +Sr	DPM). · TEC	+ Ti(DP	D, (0-i-P	r). (Ha	交例)
溶媒	基板温度 (℃)	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度 (℃)	膜相成比 Ti/(Ba+Sr)	溶媒	基板温度	膜組成比 Ti/(Ba+Sr)
	400	1.8/0.1		400	0.1/1.8		400	1.2/0.1
	450	1.0/<0.1		450	0.1/1.6		450	1.0/0.3
THE	500	0.7/<0.1	27.2	500	0.3/1.2		500	0, 9/0, 1
1111	550	0.8/<0.1	DMP	550	0.9/0.1	DMM	550	1. 2/0. 5
	600	0, 9/<0.1		600	0. 3/1. 5		600	1.6/0.4
	650	0.6/0.1		650	0, 2/1, 6		650	1.8/0.2

THF=テトラヒドロフラン、DMP=ジメトキシプロパン、DMM=ジメトキシメタン

【0095】表 $7\sim9$ からわかるように、BaおよびSr原料を変更しても、成膜結果は実施例<math>5と同様の傾向を示した。即ち、本発明に係る $[Ti(DPM)_2(O-i-Bu)_2]$ または $[Ti(DPM)_2(O-DMPr)_2]$ をTi原料として使用すると、膜組成比が供給原料中の組成比に近いBST薄膜が形成さ

れ、膜の組成制御性に優れていた。なお、段差被覆性および膜厚は、実施例5とほぼ同様であった。一方、Ti原料が従来のチタン錯体であると、膜組成の変動が大きく、その制御が困難となった。

50 [0096]

【発明の効果】本発明に係る新規チタン錯体は、気化温度が低く、溶液状態および気化状態で安定で、280 ℃までにすばやく分解するので、MOCVD法に誘電体薄膜の製造においてチタン原料として使用するのに好適である。本発明に係るチタン錯体を使用すると、成膜時間および溶液中の原料濃度(液体原料供給法の場合)にほぼ正比例した厚みの誘電体薄膜を形成することができるので、膜厚を容易かつ正確に制御することができる上、成膜速度が従来より著しく大きくなる。また、低温から高温にわたる非常に広い基板温度で、膜組成の制御が容易 10で段差被覆性に優れた誘電体薄膜を形成することができる。従って、本発明は、MOCVD法により形成されるBSTその他の誘電体薄膜の性能向上と効率的な薄膜形成の両方に寄与するものである。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】段差被覆性の評価方法を示す説明図である。

【図2】本発明に係るビス (ジピバロイルメタナト) - ジイソブトキシチタンのTG-DTA図である。

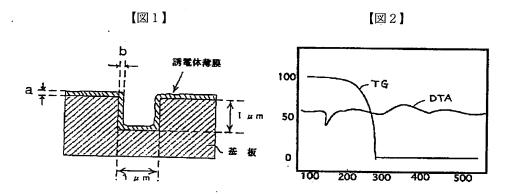
【図3】本発明に係るビス(ジピバロイルメタナト) - ジー(2,2-ジメチルー1-プロポキシ)チタンのTG-DTA図である。

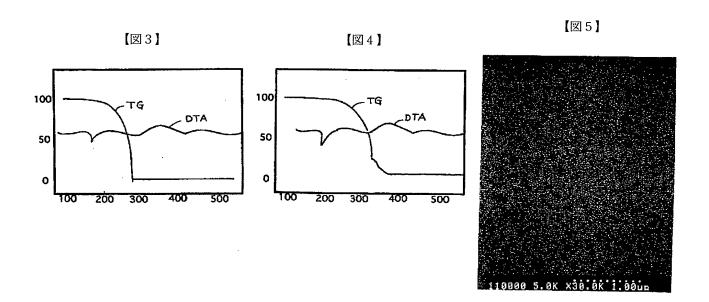
【図4】従来のビス(ジピバロイルメタナト)ージイソ プロポキシチタンのTG-DTA図である。

【図5】本発明に係るビス(ジピバロイルメタナト)ージイソブトキシチタンをチタン原料として成膜されたBST薄膜の微細組織を示す電子顕微鏡写真である。

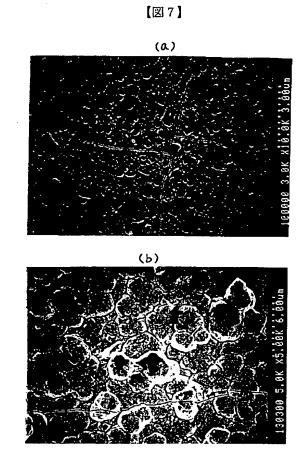
【図 6 】 本発明に係るビス(ジピバロイルメタナト) - ジー(2,2-ジメチルー1-プロポキシ)チタンをチタン 原料として成膜されたBST薄膜の微細組織を示す電子 顕微鏡写真である。

【図7】従来の有機チタン化合物をチタン原料として成膜されたBST薄膜の微細組織を示す電子顕微鏡写真であり、図7(a) はチタン化合物が $[Ti(DPM)_2(O-i-Pr)_2]$ の場合、図7(b) はチタン化合物が $[TiO(DPM)_2]$  の場合である。





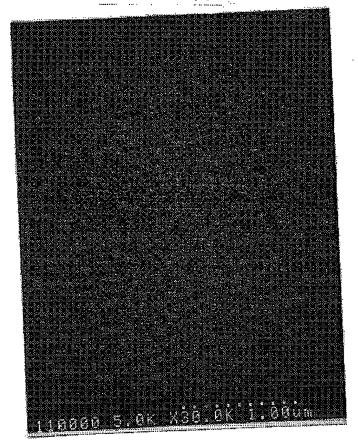
[⊠ 6] 118808 5.8K X3â.ĕK î.êĕūm



【手続補正書】 【提出日】平成10年3月16日 【手続補正1】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図5

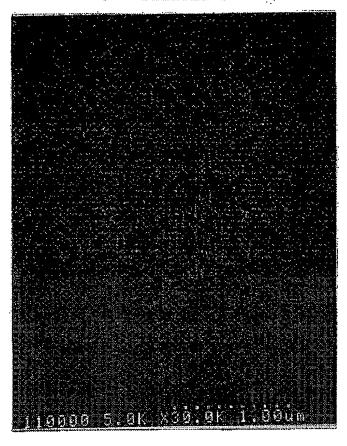
【補正方法】変更 【補正内容】 【図5】

## 図面代用写真



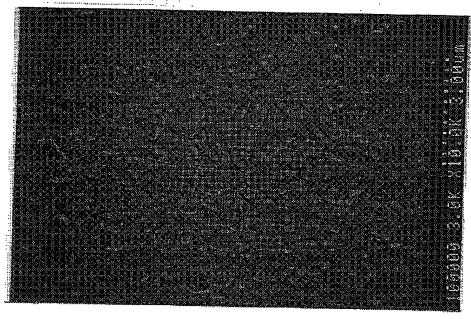
【手続補正2】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図6 【補正方法】変更 【補正内容】 【図6】

### 図面代用写真

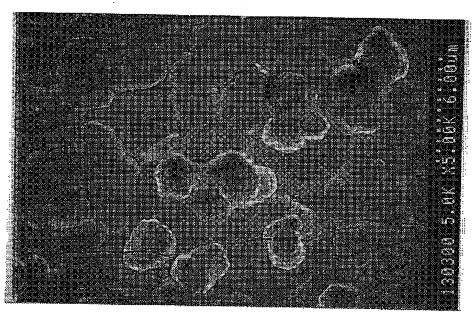


【手続補正3】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図7 【補正方法】変更 【補正内容】 【図7】 図面代用写真

(a)



(b)



フロントページの続き

(72)発明者 小木 勝実 埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱 マテリアル株式会社総合研究所内

#### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-286494

(43)Date of publication of application: 19.10.1999

(51)Int.CI.

CO7F 7/28 C23C 16/40 H01B 3/00

3/12 HO1B

(21)Application number: 10-059581

(71)Applicant: MITSUBISHI MATERIALS CORP

(22)Date of filing:

11.03.1998

10 27243

(72)Inventor: SAI ATSUSHI

TACHIBANA TAIJI **UCHIDA HIROTO** 

**OGI KATSUMI** 

(30)Priority

Priority number: 10 27241

Priority date: 09.02.1998

Priority country: JP

09.02.1998

JP

#### (54) NEW ORGANIC TITANIUM COMPOUND SUITABLE FOR MOCVD

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a new compound having high solubility in an organic solvent, capable of being stably vaporized at a low temperature, providing a stable vaporized state, excellent in covering properties of a stepped portion within a wide range of temperatures from a low temperature to a high temperature, capable of allowing a dielectric thin film having a readily controlled composition to be formed at a large film-forming rate, and useful as a raw material for a metal organic chemical vapor deposition(MOCVD) method.

SOLUTION: This new compound is the one of the formula; Ti(DPM)2(OR)2 (DPM is dipivaloylmethane; R is isobutyl or neopentyl), e.g. bis(dipivaloylmethanato)-diisobutoxytitanium. The compound of the formula is obtained, for example, by dissolving (A) tetraisopropoxytitanim in a solvent, adding (B) an alcohol of the formula; ROH (e.g. 2methyl-1-propanol), preferably in an amount of 2 molar times as much as that of the component A, to the obtained solution, heating the obtained reaction liquid at a temperature near to or higher than the boiling point of the alcohol corresponding to the alkoxy group of the component A, returning the reaction liquid to a room temperature, and further adding (C) dipivaloylmethane, preferably in an amount of 2 times as much as that of the component A to the cooled reaction liquid.

#### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

31.03.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

THIS PAGE BLANK (USPTO)

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

THIS PAGE BLANK (USPTO)